# **EUROPEAN PATENT OFFICE**

### Patent Abstracts of Japan

PUBLICATION NUMBER

62182468

**PUBLICATION DATE** 

10-08-87

APPLICATION DATE

06-02-86

APPLICATION NUMBER

61022843

APPLICANT: MITSUBISHI HEAVY IND LTD;

INVENTOR:

SODA MASAHIRO;

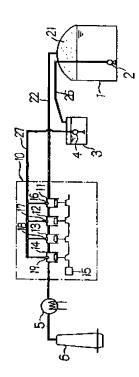
INT.CL.

F02M 25/08 F02M 21/02

TITLE

DEVICE FOR COMPRESSING

**BOIL-OFF GAS** 



ABSTRACT :

PURPOSE: To make it possible to decrease pressurizing power by lowering temperatures before pressurization by controlling injection amount of liquefied natural gas (LNG) injected into a compressor so that boil-off gas changes along a saturated steam line of a T-S diagram.

CONSTITUTION: While liquefied natural gas (LNG) is a tank 1 generates boil-off gas 21 due to heat from outside and is pressurized with a compressor 10, here the liquefied gas is added to the boil-off gas. This additive LNG is transferred from the tank 1 to a service tank 3 by means of a pump 2 and injected by means of a pressurizing pump 4 through LNG injection ports 16 through 19 arranged in respective cylinder areas of compression mechanisms 11 through 14 of the compressor into the cylinders. The amount of the additive LNG is controlled so that the boil-off gas 21 changes along a saturated steam line of a T-S diagram and the pressurized gas 21 is supplied via a heat exchanger 5 to a Diesel engine 6. Thus, pressurizing power of the boil-off gas can be decreased by lowering temperature before pressurization thereby suppressing temperature rise during the compression process.

COPYRIGHT: (C)1987,JPO&Japio

19 日本国特許庁(JP)

⑪特許出願公開

## ⑩ 公 開 特 許 公 報 (A) 昭62 - 182468

⑤ Int Cl.⁴ F 02 M 25/0 識別記号

庁内整理番号 7 匈公開 昭和62年(1987)8月10日

F 02 M 25/08

Z-7407-3G Z-7407-3G

審査請求 未請求 発明の数 1 (全5頁)

②特 願 昭61-22843

29出 願 昭61(1986)2月6日

勿発明者 浅井 孝悦

長崎市飽の浦町1番1号 三菱重工業株式会社長崎研究所

内

⑫発 明 者 嶋 北 正 俊

長崎市飽の浦町1番1号 三菱重工業株式会社長崎研究所

内

砂発 明 者 曽 田 正 浩

長崎市飽の浦町1番1号 三菱重工業株式会社長崎研究所

内

⑪出 顋 人 三菱重工業株式会社

東京都千代田区丸の内2丁目5番1号

砂復代理人 弁理士 岡本 重文 外2名

明 細 書

1. 発明の名称

ポイルオフガス圧縮装置

#### 2. 特許請求の範囲

液化天然ガスタンクよりポイルオフしたガスを 圧縮機に導き、加圧後熱交換器を介して原動機に 供給するポイルオフガス圧縮装置において、液化 天然ガスを前配圧縮機内に噴射する液化天然ガス 供給手段と、前配液化天然ガスの噴射費をポイル オフガスがT-S線図の飽和蒸気線に沿つて変化 するように調節する制御手段とを具えたことを特 徴とするポイルオフガス圧縮装置。

3. 発明の詳細な説明

〔産業上の利用分野〕

本発明は、ポイルオフガス、特に液化天然ガス タンクよりポイルオフしたガスをディーゼルエン ジンなどに供給するための圧縮機に関する。

〔従来の技術〕

従来技術の例を第3図に示す。同図において、 液化天然ガスタンク1よりポイルオフしたガス21 は、管22により圧縮機10に導入され、該圧縮機10により加圧昇温され、熱交換器5で海水により常温にまで冷却されてディーゼルエンジン6に燃料として供給される。圧縮機10は、1例としてレシプロ型の4段の圧縮機構11・12・13・14を有し、電助機15により駆動される。各圧縮機構は連結管23で連結されてかり、図示省略したがガスの吸入圧縮に必要な吸入弁・吐出弁を具備している。また第3段圧縮機構13と第4段圧縮機構14の間には海水により冷却するインターガスクーラ20が設けられている。

なお、この種の従来技術は、例えば、日本舶用機関学会結第19巻第10号(昭和59年10月) "ガスインジェクションデイーゼル機関とそのLNG 船への応用"に記載されている。

[発明が解決しようとする問題点]

ボイルオフガスを加圧するには動力を必要とする。 到達すべき圧力が高いほどより多くの動力が 必要になる。

一つの試算例を示すと、液化天然ガスタンクの

-439-

#### 特開昭62-182468 (2)

容貴 I 25.000 m<sup>3</sup> から1日当りその0.1 多がポイルオフする時、これをエンジンの燃料として供給するため 250 bar に加圧するに必要な圧縮機動力は約700 kW となる。

(問題点を解決するための手段)

- (1) 圧縮機に、圧縮過程にあるポイルオフガス に液化天然ガスを添加するための噴射口を設け、 圧縮過程にあるポイルオフガスに液化天然ガスを 添加する。
- (2) 上記圧縮機に於て、液化天然ガスの振知は、ボイルオフガスがヤーS線図(第2 図参照)の鉋和蒸気線に沿つて変化するように制御する。

(作用)

- (1) ポイルオフガスの圧縮機入口態度が低下す ると共に圧縮過程に於けるガス温度上昇が最少に 抑えられる。
- (2) 加圧されるポイルオフガスの気相と添加した液化ガスの液相とからなる混相流の状態が殆んど存在しない。

〔実施例〕

を経て圧縮機10の各圧縮機構11,12,13,14のシリンダー部に設けられている液化ガス噴射口16,17,18,19よりシリンダー内に噴射される。

加圧されたボイルオフガスは熱交換器 5 に次で 海水により冷却文は加盟された後ディーゼルエン ジンに燃料として供給される。ボイルオフガスの 各選起の状態変化を第2回のTIS 練想 で説明 るために、次の様に条件を仮定する。即ち、液化 天然ガスの成分は網メタンとし、連結管22を通の て供給される圧縮機入口のボイルオフガス程度は 130°K、圧力は1 barとし、これより常温(約 300°K)、圧力 250 barの加圧ガスを得るものと する。噴射口16・17・18・19から噴射された液化 大然ガスの液滴は理想的に截少であり、ボイルオ フガス中に均度に混合するものと仮定する、さら に外界からの熱侵入及び機械取扱等は無視するも のとする。

第2図だ於て、縦軸は飛鹿、微軸はエントロピーを示し、A-Bは飽和液線、I-J-K-Fは飽和蒸気線、M-Hは250 bar等圧線、A-I-

第1図は液化天然ガスタンク1からのボイルオフガス21を加圧してデイーゼルエンジン6 に供給する系統図を示す。第2図はポイルオフガスの加圧工程における状態などを説明するためのメタンのT-S 練図である。

第1図に於て、1は液化天然ガスタンク、2は 液化天然ガス移送ポンプ、3はサービスタンク、 4は液化天然ガス加圧ポンプ、5は熱交渙器、6 はディーゼルエンジン、10は圧縮機を示す。さら に11,12,13,14は圧縮機構、15は電動機、16, 17,18,19は液化天然ガス噴射口、21はポイルオ フガス、22は管、23は連結管を示す。

タンタ1内の液化天然ガスは常時外界よりの熱 慢入により蒸発して、ポイルオフガス21が発生し ている。ポイルオフガス21は圧縮級10に於て加圧 されるが、圧縮機10に於て、ポイルオフガス21に 液化ガスを添加する。添加される液化天然ガスは タンク1より液化ガス移送ポンプ2により移送管 26を軽でサービスタンク3に移送され、ことより 液化天然ガス加圧ポンプ4にて液化天然ガス等27

Lは1 barの等圧線を示す。

田縮根入口のポイルオフガスの状態は L 点で示される。 これをそのまり単純に 4 段田線して 250 barの par に加田すると M 点に到る。 これを 250 barの 定圧の きい 海水により 常温 (約300 °K)まで冷却することにより H 点に到る。 これがディーゼルエンジンに供給される状態である。 L ー M 間のエンタルピー差は約170 Kcal/kg であり、 M ー H 隔のエンタルピー差は約 170 Kcal である。 ポイルオフガス 1 kg 当り約 170 Kcal に相当する動力エネルギーを要し、大部分の約130 Kcalを海水に熱エネルギーとして発却していることを意味している。

次いで、ボイルオフガスに液化ガスを噴射して 添加した場合を脱明する。 L 点のボイルオフガス 1 時に対し A 点の液化ガス 0.5 kgを圧縮する始点 に於て、液化ガスの全量を 1 時に噴射した場合の 例を述べれば噴射後の状態は C 点で示される二根 像体となる。 C れを 250 bar まで 4 段圧縮すると H 点となる。 H 点の温度は約 300°K である。 O ー

#### 特開昭62-182468 (3)

H間のエンタルピー差は約85 Kcal/kgである。L 点のポイルオフガスIkgに対しA点の液化ガス 0.5 kgを添加して C点の二相流体 1.5 kgとなる。 これを圧縮してH点の加圧ガス 1.5 kg にするに要 する動力エネルギーは85 Kcal /kg× 1.5 kg = 130 Kcal に相当する。 L点のポイルオフガスをその まる圧縮する場合に比し必要とする動力エネルギ - は少なく、得られる日点のガス量は1.5倍であ る。ポイルオフガス1kgに対して添加する液化ガ ス量が 0.5 kg より多ければ得られる二相流の状態 はC点よりA点側になる例えばCとなり逆に少な ければC"となり、これを250 barにまで圧縮す るとそれぞれ H' となり得られる加圧ガスの 温度が変る。この温度がディーゼルエンジン6化 供給するに許容される範囲を越えるようであれば 熱交換器 5 に於て海水により加温又は冷却する。 予めポイルオフガスに対し添加する液化ガスの比 率をある限られた範囲に設定出来れば、即ち圧縮 機10出口のガス温度が許容範囲に設定出来れば熱 交換器 5 は省略出来る。

添加は、圧縮過程のポイルオフガスがT-S線図 の飽和蒸気線に沿つて変化するように行う。ポイ ルオフガス 1 kg に対して合計として 0.5 kg の液化 ガスを添加する場合の説明をすると、圧縮機10の 第1圧縮機構11に於て、先ずポイルオフガスのシ リンダーへの吸入過程にて液化ガスの一部を噴射 口16より噴射して、ポイルオフガスの状態をL点 よりI点に変える。さらに続いてその圧縮過程に 対応して適量の液化ガスを噴射すると、ガスの状 題は「点より」点に至る。第2圧縮機構12に於て も同様にその圧縮過程に対応して適量の液化ガス を噴射口17より噴射して、ガスの状態はJ点より K点に至る。第3圧縮機構13に於ても、その圧縮 過程に対応して液化ガスが噴射口18から噴射され るが、その量が少ないので、ガスの状態はK点よ り『点に変化し、と」で飽和蒸気より離れてG点 に至る。第4圧縮機14に於ては、液化ガスの噴射 はなく、ほ点より日点へと加圧される。ポイルオ フガス1kgに対し液化ガスを0.5kg振加するこの 例に於ては、哎射口19は使用せず、又熱交換器5 C点で示される状態は、A点で示される液相とI 点で示される気相との混合物である二相流であり、C点からH点までの圧縮過程の内C点からF点までは二相流の圧縮である。 圧縮機10の各圧縮機作について説明すれば、第1の圧縮機構11にてC点よりD点まで二相流の圧縮を行い、第2の圧縮機構13にてE点の二相流の圧縮を行い、第3の圧縮機構13にてE点の二相流の圧縮を行い、第3の圧縮機構13にてE点の二相流の圧縮を始め、圧縮過程の途中のF点にて液相分が全量蒸発し終ることにより液相分がなくなり、F点からG点までは気相分のみの圧縮となる。

以上の説明は、添加すべき液化ガスの全量を最初に一時に添加し液相分と気相分は理想的に均質に混合しているという仮定をしている。現実の二相流の取扱いには、例えば液相分が機器の表面に付着し、機器の作動の円滑さを阻害したり、二相間の熱の投受や、状態変換が理想通り進まないという問題がある。二相流の範囲を離れて圧縮を行えば、それだけ扱うガス温度が高くなり所要動力が増加する。とのため本発明に於ける液化ガスの

も不用である。

各田縮過程に於ける液化ガスの噴射添加は、ガスが飽和蒸気線沿つて変化するように行なわれるが、噴射された液化ガスが混合し蒸発するには僅かながら時間が掛るので、これを考慮してT-S線上の理論値よりも、早く噴射を行う。

#### 〔発明の効果〕

- (1) ポイルオフガスの加圧前の温度を下げる事が出来るばかりでなく、圧縮過程での温度上昇を 最も低く押える事が出来、これによつてポイルオフガスの加圧動力を少なくする事が出来る。
- (2) 圧縮機構に添加した液化ガスの分量だけ高 圧ガスの量が増加する。
- (3) 液化ガスの添加を適正に制御しているので、 二相流を取扱う際に発生する問題を生じない。

#### 4. 図面の簡単な説明

第1図は本発明の一実施例としてのボイルオフガス圧縮機およびその前後の系統図、第2図は第1図に於けるガスの状態を説明するT-S線図、第3図は従来のボイルオフガス圧縮機およびその

### 特開昭62-182468 (4)

#### 前後の系統図である。

1…液化天然ガスタンク

5 … 熱交換器

6…ディーゼルエンジン

10… 圧縮機

11,12,13,14… 圧縮機構

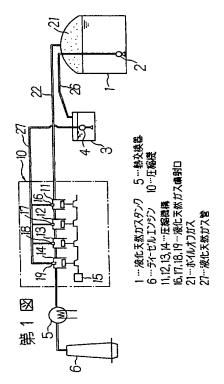
16,17,18,19…液化天然ガス噴射口

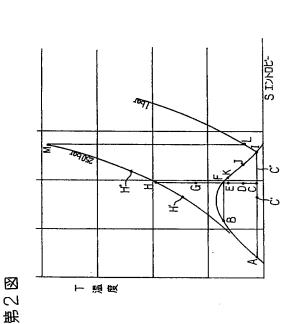
21…ポイルオフガス

27… 液化天然ガス管

復代理人 弁理士 岡本 1室 文

外2名





-442-

# 特開昭62-182468 (5)

